(12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

2 5 JUN 2004 Rec'd PCT/

(19) 世界知的所有権機関 国際事務局

(43) 国際公開日 2004年9月30日(30.09.2004)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 2004/082885 A1

(51) 国際特許分類7:

B23K 26/38, H05K 3/00, 3/26

(21) 国際出願番号:

PCT/JP2003/003132

(22) 国際出願日:

2003年3月17日(17.03.2003)

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

- (71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 三 菱電機株式会社 (MITSUBISHI DENKI KABUSHIKI KAISHA) [JP/JP]; 〒100-8310 東京都 千代田区 丸の内 二丁目 2 番 3 号 Tokyo (JP).
- (72) 発明者; および
- (75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 伊藤 健治 (ITO,Kenji) [JP/JP]; 〒100-8310 東京都 千代田区 丸の

内二丁目2番3号三菱電機株式会社内 Tokyo (JP). 竹野 祥瑞 (TAKENO,Shozui) [JP/JP]; 〒100-8310 東京 都 千代田区 丸の内二丁目 2番 3号 三菱電機株式会 社内 Tokyo (JP). 小林 倡高 (KOBAYASHI,Nobutaka) [JP/JP]; 〒100-8310 東京都 千代田区 丸の内二丁目 2番3号三菱電機株式会社内 Tokyo (JP).

- (74) 代理人: 宮田 金雄 , 外(MIYATA, Kaneo et al.); 〒 100-8310 東京都千代田区丸の内二丁目2番3号三 菱電機株式会社内 Tokyo (JP).
- (81) 指定国 (国内): CN, JP, KR, US.

添付公開書類:

国際調査報告書

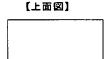
2文字コード及び他の略語については、 定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

(54) Title: LASER BEAM MACHINING METHOD

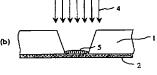
(54) 発明の名称: レーザ加工方法

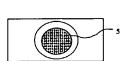
(SECTIONAL VIEW) 【断面図】

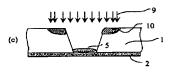


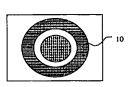


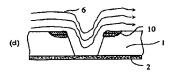
(TOP VIEW)

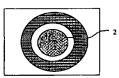


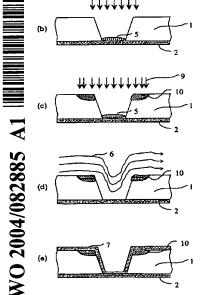














(57) Abstract: A laser beam machining method for a printed circuit board capable of machining stop holes, grooves, and through holes by radiating laser beam onto an insulation layer on the printed circuit board, comprising a first step for machining the insulation layer with a specified energy density, a second step for radiating laser beam onto the insulation layer around a part machined in the first step with an energy density smaller than that in the first step to harden the insulation layer, and a third step for removing remaining smears.

(57) 要約: プリント配線板の絶縁層にレーザ光を照 射して、止まり穴や溝や貫通穴を加工するプリン ト配線板のレーザ加工方法において、所定のエネ ルギー密度で上記絶縁層を加工する第1の工程と、 この第1の工程にて加工した加工部周辺を、上記第 1の工程におけるエネルギー密度より小さいエネル ギー密度で照射を行い、上記絶縁層を硬化させる第 2の工程と、残存するスミアを除去する第3の工程 と、とを備えたレーザ加工方法。

明 細 書

レーザ加工方法

5 技術分野

この発明は、一般にエポキシ系・ポリイミド系樹脂などよりなる絶縁層と銅箔よりなる導体層とを有するプリント配線板と呼称される積層配線基板において、複数の導体層を電気的に接続するための貫通穴や 止まり穴を形成する積層材料のレーザ加工方法に関するものである。

10

15

20

背景技術

従来、プリント配線板において、絶縁層に電気的な接続をするための 止まり穴を形成する際には、まず絶縁層に炭酸ガスレーザ光を照射して 絶縁層の加工(除去)を行い、電気メッキなどにより導体層を析出し積 層型の電気回路を形成している。

ここで、導体層を析出する際に、加工穴の底面に樹脂スミアが存在すると、メッキの密着性が悪くなり、はんだ付けなどの加熱や使用中の温度 変化によって断線を引き起こすことがある。

そこで、従来は、樹脂スミア除去工程として、加工された穴を有する基板を有機溶液に浸す化学的な処理により残存する樹脂スミアを除去洗浄することが行われている。なお、化学処理には、濃硫酸・クロム酸・過マンガン酸カリウムなどが使用される。

これらプリント配線板の炭酸ガスレーザ加工方法に関しては、特開平10-12997号公報に開示されている。(特許文献1参照)

25 また、レーザ光などによる加工後に、加工穴より大きなレーザ光を照 射することにより、スミア除去を行うレーザ加工方法が特開平10~1

73318号公報に開示されている。(特許文献2参照)

特許文献1:特開平10-12997号公報

特許文献 2 : 特開平 1 0 - 1 7 3 3 1 8 号公報

5 特許文献1に開示された従来の炭酸ガスレーザ加工方法においては、スミア除去工程などの液処理工程において、レーザ照射によりあけた加工穴のエッジ部分では流圧が大きくなり、加工穴エッジ部分が液体の流圧により「欠け」などの損傷が生じる場合があった。

その結果、表面と底面の導体層を接続する層間接続を目的とした加工穴 0 断面積にばらつきが生じ、電気特性が不安定となるという問題点があった。

(なお、抵抗値とは、加工穴の断面積に反比例する。)

また、特許文献 2 に開示された従来のレーザ加工方法においては、レーザ光によりスミア除去を行っているため液処理によるスミア除去工程は不必要となるが、スミア除去工程後のメッキ工程においては、液体による不純物除去工程やアルカリ性溶液による脱脂工程などの工程が必ず必要となり、特許文献 1 と同様に加工穴エッジ部分が液体の流圧により損傷が生じる場合があった。

なお、参考までに、波長0.249μmのエキシマレーザを使用し、加 20 工穴より大きなレーザ光を照射したとしても、熱影響がほとんど発生しないレーザアブレーション加工が行われるため、スミアが除去できるのみであり、該エネルギーのレーザ光は加工穴周辺の樹脂層に対しては硬化層を作成する事はできない。

レーザアブレーション加工とは、結合状態にある分子間に存在する電子 25 をレーザ光の電界成分により直接振動させることにより分解するため、 熱影響層が発生しないという特徴がある。 なお、波長10.6μmの炭酸ガスレーザ光を照射した場合は、結合状態にある分子自身をレーザ光の電界成分により振動させることにより熱が発生し、その熱により分解するため、レーザ光の条件によっては除去せずに硬化層を作ることが出来る。

5

10

15

発明の開示

本発明は、上述の課題を解決すべくなされたものであり、レーザ光による加工後のスミア除去工程などの液処理工程において、加工穴の損傷を防止し、加工穴の断面積(抵抗値)の安定したプリント配線板の炭酸ガスレーザ加工方法を得ることを目的とする。

この目的を達成するために、第1の観点によれば、プリント配線板の 絶縁層にレーザ光を照射して、止まり穴や溝や貫通穴を加工するプリント配線板のレーザ加工方法において、所定のエネルギー密度で上記絶縁層を加工する第1の工程と、この第1の工程にて加工した加工部周辺を、上記第1の工程におけるエネルギー密度より小さいエネルギー密度で 照射を行い、上記絶縁層を硬化させる第2の工程と、残存するスミアを 除去する第3の工程と、を備えたレーザ加工方法である。

また、第2の工程において、エネルギー密度を $0.5J/cm^2$ 以下 20 とするものである。

また、第2の工程において、ポリイミド樹脂からなる絶縁層への照射は、エネルギー密度を 0.6 J/c m²以下とするものである。

また、第2の工程においてレーザ照射するエリアを、第1の工程において加工を行った領域の略2倍の大きさとするものである。

25 また、レーザ加工を波長10.6 μ mの炭酸ガスレーザで行うものである。

また、第2の観点によれば、プリント配線板の絶縁層にレーザ光を照射して、止まり穴や溝や貫通穴を加工するプリント配線板のレーザ加工方法において、エネルギー密度15J/cm²で上記絶縁層を加工する第1の工程と、この第1の工程にて加工した加工部周辺を、エネルギー密度0.5J/cm²以下で照射を行い、上記絶縁層を硬化させる第2の工程と、残存するスミアを除去する第3の工程と、を備えたレーザ加工方法である。

また、第2の工程において、レーザ照射を10μsのパルスビームオン時間で1パルス照射するものである。

10

5

図面の簡単な説明

第1図は、この発明の第一の実施の形態によるレーザ加工方法による 加工の推移について示した図である。

第2図は、エポキシ樹脂に対して、エネルギー密度に対する加工穴深 15 さの関係を示した図である。

第3図は、ポリイミド樹脂に対して、エネルギー密度に対する加工穴 深さの関係を示した図である。

第4図は、この発明の第二の実施の形態によるレーザ加工方法による 加工の推移について示した図である。

20 第5図は、従来のレーザ加工方法による加工の推移について示した図である。

発明を実施するための最良の形態

実施の形態 1.

25 この発明の第一の実施の形態による積層材料の炭酸ガスレーザ加工 方法を、第1図を用いて説明する。

15

25

本実施の形態においては、エポキシ樹脂よりなる絶縁層1の裏面に、 銅箔よりなる導体層2を設けた構成のプリント配線板に対し、絶縁層 1 に導体層2にて止まる止まり穴を形成する場合について説明する。 なお、プリント配線板は、絶縁層にガラスクロスを含浸させたものや、 多層に積層された基板形状のものもある。

ここで、積層材料の炭酸ガスレーザ加工方法を用いて加工が行われる プリント配線板は、第1図(a)に示すように、厚さ60 μ mのエポキシで構成された絶縁層1、厚さ18 μ mの銅箔で構成された導体層2からなる。

10 また、狙いとする止まり穴の穴径はφ80μmである。

まず、第1のレーザ照射として、絶縁層1にパルスビームON時間が 10μ s、エネルギー密度が $15J/cm^2$ である炭酸ガスレーザ光 4 を面積 ϕ 80μ mの範囲に2パルス照射し、絶縁層1に穴加工を行う。 (第1図(b)参照)

次に第2のレーザ照射として、パルスビーム〇N時間が 10μ s、エネルギー密度が $0.4J/cm^2$ である炭酸ガスレーザ光9を面積 $\phi1$ 50μ mの範囲に1パルス照射し、加工穴周辺の絶縁層1の表面を硬化させ、樹脂硬化層10を形成する。(第1図(c)参照)

20 その後、穴加工後に導体層2の表面に残存するスミア5を除去するため、過マンガン酸カリウム6によるスミア除去工程を実施する。(第1図(d)参照)

最後に、不純物除去工程や脱脂工程などの液処理工程を有するメッキ 工程によりメッキ7を行い、プリント配線板のビアホール加工が完了する。(第1図(e)参照)

10

15

下表には、第1のレーザ照射条件をパルスビーム〇N時間10μs・エネルギー密度が15J/сm²・パルス数2・照射面積φ80μmに、第2のレーザ照射条件をパルスビーム〇N時間10μs・パルス数1・照射面積φ150μmに固定し、第2のレーザ照射を行わない従来の加工方法により加工した場合と、第2のレーザ照射条件におけるエネルギー密度を0.1~0.6J/сm²まで変化させた場合の、スミア除去工程後の加工穴エッジ部分の損傷率について示している。

ここで損傷率とは、損傷の程度に関係なく、200穴中に損傷を有する加工穴が何穴あるかにより計算した。(※顕微鏡による上面からの観察により100穴に損傷が見られた場合、100÷200=50%となる。)

下表に示されるように、従来の方法と比較して、損傷率が激減している事が 分かり、硬化層が加工穴エッジ部分の損傷を防止していることが分かる。

第2のレーザ照射条件に対する損傷率について

3) 2 0) フ					
第2のレーザ照射条件(J/cm²)	損傷率(%)	備考			
0.0	32.5	従来の加工方法			
0.1	1.5				
0.2	1.0				
0.3	0.5				
0.4	0.0				
0.5	0.5				
0.6	85.0	レーザ照射後に損			
		傷あり			

(※エポキシ樹脂を使用した。)

20

ここで、硬化について説明する。

硬化とは別名「架橋」とも呼ばれ、樹脂への入熱により高分子鎖間の結合形成が起こり、三次元網目構造をもつ高分子を形成することを指し、この現象は各種熱硬化性樹脂の硬化過程において生じている。

5 硬化現象は、樹脂の種類により若干変化するが、一般的に材料の沸点 温度に到達する前段階において生じている。

レーザのエネルギー密度により硬化状態・硬化層の深さは変化するが、 第2図の結果より0.5 J/c m²以下のエネルギー密度であるレーザ 照射により、除去ではなく硬化が行われるため、加工穴エッジ部分の損 傷を防止可能であることが分かる。

次に、加工穴周辺の樹脂硬化層 10を形成するためにレーザ照射条件の設定について説明する。

第2図は、波長10.6μmの炭酸ガスレーザ光を使用し、エポキシ 15 に照射した際のエネルギー密度に対する除去深さの関係を示した図で ある。

前処理として、加工を行う樹脂に応じてエネルギー密度を変化させ、加工が行われない臨界となるエネルギー密度を図より求める。

例えば、エポキシに関しては、図に示されるように、エネルギー密度が 0.6 J / c m² 以上となるとエポキシは除去されはじめ、除去深さが 深くなっていることが分かる。

また、ポリイミドに関しては、第3図に示されるように、エネルギー密度が 0.7 J / c m²以上となるとポリイミドは除去されはじめ、除去深さが深くなっていることが分かる。

25 第2のレーザ照射条件としては、第2図、第3図により求まる臨界エ ネルギー密度より小さいエネルギー密度を設定することにより、加工穴

10

15

周辺に硬化層が形成され、スミア除去工程などの液処理工程などによる 加工穴の損傷を防止することが出来る。

本実施の形態では、波長10.6μmの炭酸ガスレーザ光を使用し、第2のレーザ照射としてエネルギー密度が0.5J/cm²以下と設定することにより、エポキシを除去することなく、硬化させることが可能である。

なお、加工穴底面に残存する樹脂スミアも硬化するが、樹脂厚さが 1 μm以下と薄く、かつ再付着の場合には導体層 2 との結合力が低下しているため、スミア除去工程による除去が可能となる。

なお、硬化層を作るレーザとしては炭酸ガスレーザ光が適しているが、 波長1.06μmのYAGレーザにおいても材料によっては分子の振動 による熱加工となるため、硬化層を作ることができる。

また、本加工方法を実現する加工機としては、エネルギー密度を可変とする可動レンズや、レーザ光の照射面積を可変とするアパーチャを有する特開平10-362422号公報に開示してあるような装置が望ましい。

実施の形態 2.

20 この発明の第二の実施の形態による積層材料の炭酸ガスレーザ加工 方法を、第4図を用いて説明する。

本実施の形態においては、エポキシ樹脂よりなる絶縁層1の裏面に、 銅箔よりなる導体層2を設けた構成のプリント配線板に対し、絶縁層1 に導体層2にて止まる止まり穴を形成する場合について説明する。

25 ここで、積層材料の炭酸ガスレーザ加工方法を用いて加工が行われる プリント配線板は、第4図(a)に示すように、厚さ60μmのエポキ シで構成された絶縁層1、厚さ18 μ mの銅箔で構成された導体層 2からなる。

また、狙いとする止まり穴の穴径はφ80μmである。

第1のレーザ照射として、絶縁層1の穴加工を目的としたパルスビーム Ο N時間が10μs、エネルギー密度が15 J / c m²、照射面積が φ80μmのレーザ光4と、加工穴周辺の絶縁層1の表面を硬化させる ことを目的としたパルスビーム Ο N時間が10μs、エネルギー密度が 0.4 J / c m²、照射面積 φ150μmのレーザ光9を同時に導体層 1 に照射することにより、絶縁層1に穴加工を行うと同時に、樹脂硬化 層10を形成する。(第4図(b)参照)

その後、穴加工後に導体層2の表面に残存するスミア5を除去するため、過マンガン酸カリウムによるスミア除去工程を実施する。(第4図 (c) 参照)

15 最後に、不純物除去工程や脱脂工程などの液処理工程を有するメッキ 工程によりメッキを行い、プリント配線板のビアホール加工が完了する。 (第4図(d)参照)

ここで、従来の技術との比較を第5図を用いて説明する。

20 従来はレーザ光4による樹脂層除去の後、スミア除去工程などの液処理工程を行っていたために、加工穴周辺に損傷8が発生(第5図(c)参照)しており、その後のメッキ工程においてその損傷8はさらに大きくなった状態でメッキされていた。(第5図(d)参照)

従来の如く作成されたプリント配線板は、スミア除去工程などの液処理 25 工程において、レーザ照射によりあけた加工穴に損傷が生じていたため、 加工穴の断面積にばらつきが生じ、プリント配線板の電気特性が不安定

15

となるという問題点があったが、本実施の形態によれば、絶縁層1の加工穴周辺には樹脂硬化層10が形成されたため、スミア除去工程において加工穴が損傷を受けることはなく、メッキ工程においても同様に加工穴が損傷を受けることはなかった。

5 そのため、プリント配線板の電気特性が安定するなどの効果がある。

参考までに、特開昭54-8143号公報には、レーザ光による穴加工などにおいて、加工穴周辺のレーザ加工による損傷や付着物の低減などを目的に、工作物の加工表面をレーザ光照射などにより硬化処理をした後、レーザ光による穴加工などを行うレーザ加工方法が提案されているが、工作物の指定やレーザ光の条件に対する詳細な説明はなく、工作物により硬化させるためのレーザ光の条件が大きく変化することを考慮すると不十分である。

また、レーザ加工による損傷や付着物の低減などを目的としているため、レーザ加工の前段階において硬化用のレーザ光を照射する必要があり、硬化層によりレーザ加工が影響を受けてしまい、良好な加工が困難である。

この発明では、レーザ加工と同時もしくはレーザ加工後に硬化用のレー ザ光を照射するため、レーザ加工に硬化層が影響を与えることはない。

20 以上に述べたように、この発明によるレーザ加工方法を用いると、レーザ光による加工後のスミア除去工程などの液処理工程において、加工穴が損傷を受けることを防止することができる、といった効果を奏する。

産業上の利用可能性

25 以上のように、プリント配線板と呼称される積層配線基板において、 複数の導体層を電気的に接続するための貫通穴や止まり穴を形成する WO 2004/082885 PCT/JP2003/003132

1 1

加工方法であって、特に炭酸ガスレーザ装置に適している。

請求の範囲

1 プリント配線板の絶縁層にレーザ光を照射して、止まり穴や溝や 3 貫通穴を加工するプリント配線板のレーザ加工方法において、

所定のエネルギー密度で上記絶縁層を加工する第1の工程と、

この第1の工程にて加工した加工部周辺を、上記第1の工程における エネルギー密度より小さいエネルギー密度で照射を行い、上記絶縁層を 硬化させる第2の工程と、

- 10 残存するスミアを除去する第3の工程と、 を備えたレーザ加工方法。
 - 2. 第2の工程において、エネルギー密度を0.5J/cm²以下とすることを特徴とする請求の範囲1に記載のレーザ加工方法。
 - 3. 第2の工程において、ポリイミド樹脂からなる絶縁層への照射は、エネルギー密度を 0. 6 J / c m 2 以下とすることを特徴とする請求の範囲 1 に記載のレーザ加工方法。
- 20 4. 第2の工程においてレーザ照射するエリアを、第1の工程において加工を行った領域の略2倍の大きさとすることを特徴とする請求の 範囲1乃至3に記載のレーザ加工方法。
- 5. レーザ加工を波長10.6μmの炭酸ガスレーザで行うことを特25 徴とする請求の範囲1乃至4に記載のレーザ加工方法。

6. プリント配線板の絶縁層にレーザ光を照射して、止まり穴や溝や 貫通穴を加工するプリント配線板のレーザ加工方法において、

エネルギー密度15J/cm²で上記絶縁層を加工する第1の工程と、この第1の工程にて加工した加工部周辺を、エネルギー密度0.5J

5 / cm²以下で照射を行い、上記絶縁層を硬化させる第2の工程と、 残存するスミアを除去する第3の工程と、

を備えたレーザ加工方法。

- 7 第2の工程において、レーザ照射を10μsのパルスビームオン 10 時間で1パルス照射することを特徴とする請求の範囲1乃至7に記載 のレーザ加工方法。
 - 8. 第1の工程のレーザ照射と第2の工程のレーザ照射を同時に行うことを特徴とする請求の範囲1乃至7に記載のレーザ加工方法。

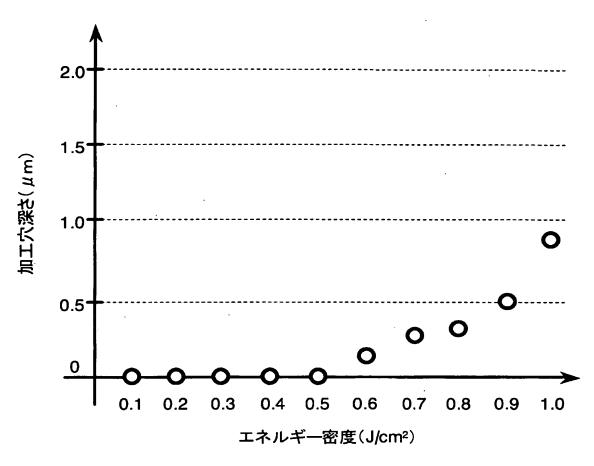
15

20

第1図

【断面図】 【上面図】 (a) (b) 10 (c) 7 10 2 (d) 10 (e)

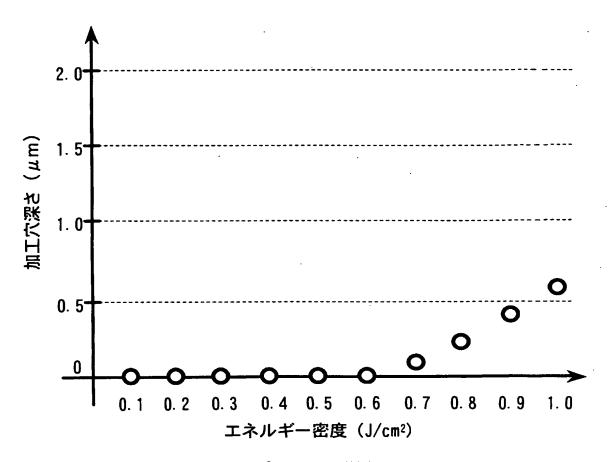
第2図



エポキシ樹脂

3/5

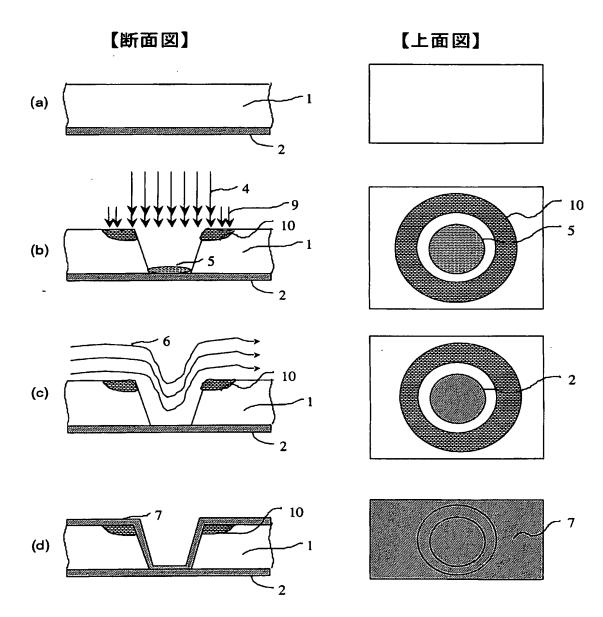
第3図



ポリイミド樹脂

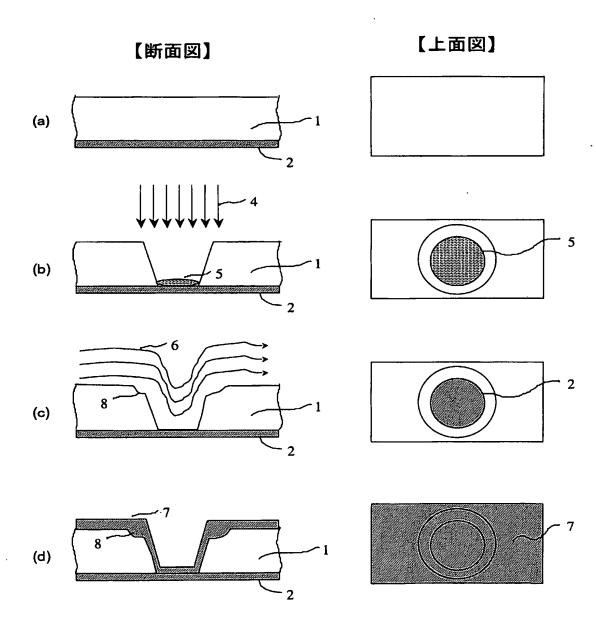
4/5

第4図



5/5

第5図



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP03/03132

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.Cl ⁷ B23K26/38, H05K3/00, H05K3/26				
According t	o International Patent Classification (IPC) or to both na	ational classification and IPC		
	S SEARCHED			
Minimum d	ocumentation searched (classification system followed	by classification symbols)		
Int.	C1 ⁷ B23K26/38, H05K3/00, H05K3	3/26 		
	tion searched other than minimum documentation to the			
	ayo Shinan Koho 1922-1996	•		
Koka.	i Jitsuyo Shinan Koho 1971-2003	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	o 1994–2003	
Electronic d	ata base consulted during the international search (nam	ne of data base and, where practicable, sear	rch terms used)	
C. DOCU	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category*	Citation of document, with indication, where ap	ppropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.	
. A	JP 2002-263873 A (Matsushita E	Electric Industrial Co.,	1-8	
	Ltd.),			
	17 September, 2002 (17.09.02) Detailed explanation of the			
	Par. Nos. [0023], [0029] to		I	
	(Family: none)	[0030], 1193. 1 55 .		
A	JP 2002-217551 A (Toppan Pri	nting Co., Ltd.),	1-8	
	02 August, 2002 (02.08.02),			
	Detailed explanation of the			
	Par. Nos. [0044] to [0047]; I	Figs. 2, 4		
	(Family: none)	İ		
		Ì		
_		·	·	
× Furth	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.		
	categories of cited documents:	"T" later document published after the inter		
conside	ent defining the general state of the art which is not red to be of particular relevance	priority date and not in conflict with th understand the principle or theory under	erlying the invention	
"E" earlier	document but published on or after the international filing	"X" document of particular relevance; the considered novel or cannot be consider	claimed invention cannot be	
	ent which may throw doubts on priority claim(s) or which is	step when the document is taken alone		
	establish the publication date of another citation or other reason (as specified)	"Y" document of particular relevance; the considered to involve an inventive step		
"O" docume	ent referring to an oral disclosure, use, exhibition or other	combined with one or more other such	documents, such	
means "P" docume	ent published prior to the international filing date but later	"&" combination being obvious to a person document member of the same patent f		
than the	e priority date claimed	· .		
	ictual completion of the international search	Date of mailing of the international searce		
13 0	une, 2003 (13.06.03)	24 June, 2003 (24.0	6.03)	
Name and m	ailing address of the ISA/	Authorized officer		
Name and mailing address of the ISA/ Japanese Patent Office Authorized offi		Authorized officer		
Facsimile No.		Telephone No.		
		i		



International application No. PCT/JP03/03132

tegory*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No
A	JP 2002-217536 A (CMK Corp.), 02 August, 2002 (02.08.02), Detailed explanation of the invention; Par. Nos. [0011] to [0012]; Figs. 1, 3 (Family: none)	1-8

Form PCT/ISA/210 (continuation of second sheet) (July 1998)

	国際調査報告	国際出願番号	PCT/JP0	3/03132	
A. 発明の	属する分野の分類(国際特許分類(IPC))				
Int. Cl	B23K26/38, H05K3/00, H05K3/26				
	行った分野				
開査を行った。	最小限資料(国際特許分類(IPC))				
Int. C1	B23K26/38, H05K3/00, H05K3/26				
	外の資料で調査を行った分野に含まれるもの 実用新案公報 1922-1996	左			
日本国	公開実用新案公報 1971-2003	年			
	実用新案登録公報				
国際調査で使用	用した電子データベース (データベースの名称	 、調査に使用した用語)			
	5と認められる文献				
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連する	ときは、その関連する篋	i所の表示	関連する <u>請求の範囲</u> の番号	
A	JP 2002-263873 A(松下電器産業株式	,,		1-8	
	発明の詳細な説明【0023】, 【0029】 (ファミリーなし)	-【0030】,第1-4区]		
A	JP 2002-217551 A(凸版印刷株式会社 発明の詳細な説明【0044】-【0047】	1-8			
	AE A1 4 2 BE A1 (0044) - 【0041】	, 第2, 4区 (ノアミ	ッーなし) -		
A	JP 2002-217536 A(日本シイエムケイ			1-8	
	発明の詳細な説明【0011】-【0012】,第1,3図(ファミリーなし)				
			<u></u>		
□ C欄の続き	きにも文献が列挙されている。 		ミリーに関する別:	紙を参照。 	
* 引用文献の 「A」特に関連	Oカテゴリー 基のある文献ではなく、一般的技術水準を示す。	の日の後に公表 「T」国際出願日又は		いれた☆酢であって	
もの		出願と矛盾する	ものではなく、発	明の原理又は理論	
以後にな	頁日前の出願または特許であるが、国際出願日 公表されたもの	の理解のために 「X」特に関連のある	文献であって、当		
	E張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 は他の特別な理由を確立するために引用する	の新規性又は進 「Y」特に関連のある	歩性がないと考え 文献であって、当		
文献(理由を付す) 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 よって進歩性がないと考えられるもの					
「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願 「&」同一パテントファミリー文献					
国際調査を完了	7した日 13.06.03	国際調査報告の発送日	24.06.03	}	
	0名称及びあて先	特許庁審査官 (権限の	ある職員)	3P 9257	
日本国特許庁 (ISA/JP) 加藤 昌人 郵便番号100-8915					
東京者	『千代田区霞が関三丁目 4 番 3 号	電話番号 03-35	81-1101	内線 3362	

様式PCT/ISA/210 (第2ページ) (1998年7月)